## (19) 日本国特許庁 (JP)

①特許出願公開

## ⑩公開特許公報(A)

昭59—149272

**(i)**Int. Cl.<sup>3</sup> B 65 H 54/02 54/28

- f.

識別記号

庁内整理番号 6606-3F 6606-3F 43公開, 昭和59年(1984)8月27日

発明の数 1 審査請求 未請求

(全 5 頁)

効巻糸体の形成方法

20特

願 昭58-23835

**忽出** 顯 昭58(1983) 2 月17日

⑫発 明 者 池上武美

延岡市旭町6丁目4100番地旭化

成工業株式会社内

⑪出 願 人 旭化成工業株式会社

大阪市北区堂島浜1丁目2番6

号

⑩代 理 人 弁理士 野間忠夫

外1名

明 細 類

1. 発明の名称

巻糸体の形成方法

- 2. 特許納求の範囲
  - 1 ボリアミド系仮捻糸をスクエヤエンドチーズまたはコニカルチーズに巻き取つて巻糸体を形成するに当り、巻取り開始からほぼ終了に至る間の酸塩り角を5~10度の範囲でカイ工乗分布曲線状に変化させると共に、トラバース状態を周期的に変化させて巻便度を耳部で85~90度、中央部で75~85度に巻き取ることを特徴とする巻糸体の形成方法。
- 3. 発明の詳細な説明

本 前 明 は ポリアミド 系 の 仮 越 糸 を 一 定 の パ タ ー ン で 変 化 す る 小 さ い 酸 振 り 角 で 巻 き 取 つ て 解 舒 性 良 好 な 巻 糸 体 と す る 巻 糸 体 の 形 成 方 法 に 関 す る も の で もる。

一般に高速化されつつある各種破離の加工技術 の近年の経路に改れず、ポリアミド系破離の仮訟 系への加工技術及び仮訟系からの加工技術も細デ

ニール化と共に高速化の時代となつてきている。 従つてポリアミド系仮数糸を使用する縄立工程で の解舒速度も近年益々高速化しつつあり、例えば レック縄立機においては速度 10 デニール前後の 細い仮数糸でも 1200 m/分の高速韻立が行なわれ ている。このような高送化に伴い、糸張力が大き くなると共に変動して糸切率が上昇気味であり、 製品品質上解舒張力の変励の少ない均一な巻糸体 が強く要望されている。また、ポリアミド系線維 を仮捻糸に加工して巻き取る速度も淵デニールの 場合でも 1000 m/分以上に高速化され、それに伴 いトラパース選废も高速化されている。特に延伸 仮数説などにおいてはトラバース速度は緩遜り角 12 度前後で 210 m/分以上となつて、トラバース 邵品の摩託,被損による休損や保全員上昇となり、 更に高速トラバースから発生する设材騒音により 職場環境の悪化を米たしている。このようなポリ アミド茶仮揺糸の巻取り選度及びトラバース速度 の高速化は上記の如き機械的損失や減境器化を招 くはかりでなく、形成された巻糸体の品質に感影

特開昭59-149272(2)

俗を及ばし、前記した解舒遠距の髙遠化と相俟つ て間題を大きくしている。ポリアミド系の従来の 假弹的及卷取り采件は、超掘り用 11~13 股,耳 崩し幅 4 mm ~ 7 mm ,耳崩し周期 0·5 ~ 2 秒 ,り ポンプレーク幅1%前後,リポンプレーク周期5 ~7秒であり、トラパース速度従つて設振り角は リポンプレークを除いて巻取り中終始一定であつ た。しかしながらこのようにして形成された巻糸 体には、発層の厚さの方向の全層にわたつて便度 の班があり、またりポンプレークは不完全である から解舒性が不良すなわち解舒時において解舒服 力に班があつて糸の引き出し状態が円滑でないの て、将に細デニールの場合は糸切れが多数発生し たり、このような巻糸体を似用して待られた嗣立 品に絹立筋や染斑が発生して品質を低下させるな どの欠点があつた。

本 発明者は上記の如き欠点を解消し解剖性が良好である 巻糸体が 得られると共に、 破城 敵音を少なく し保全費を低くすることのできる巻糸体の形成方法の 提供を目的 に吸激研究を はれた結果、 数

本発明方法の効果が大きい。

本発明方法においては緞掘り角を5~10度の小さ い絶姐に抑えてポリアミド系仮撚糸を巻き取る。 絞掘り角とは第2四に示す如く、 巻取り面におけ る後取り触に垂直を巻糸体断面周又と巻取り糸Y との成す角αを展開したときの角として示される。 一般に従来、被振り角が10度以下の巻糸体は、解 舒張力のバラッキが大きくて解舒性が不良である と言われている。解舒張力のパラッキの主要原因 として、糸間の単糸の絡み合い、巻糸体の巻き厚 万向における硬度の不均一、耳部と中央部との使 皮差、耳属、耳崩れ、 綾裕ちなどが茹げられる。 本発明万法により得られる巻糸体は、設振り角が 5~10 度の小さいものであるにも拘わらず解舒 性が極めて低れているのは次に説明するように、 終取り開始からはば終了に至る国の殺損り角をそ のような小さい毅振り角の範囲内でカイニ架分布 曲線状に変化させることが先才大きく寄与してい る。このように殺扱り角を変化させるときの裁唆 的なパターンは第1図に示す如くである。すなわ

振り角を小さくして且つ特定のパターンに従つて 変化せしめると共に硬度を適切に関節することに より目的を達成できることを究明して本発明を完 成した。

すなわち本発明は、ポリアミド系仮絡糸をスクエヤエンドまたはコニカルテーズに巻き取つて巻糸体を形成するに当り、巻き取り開始からほぼ終了に至る間の総振り角を5~10度の範囲でカイニ乗分布曲般状に変化させると共に、トラバース状態を周期的に変化させて巻便度を耳部で85~90度中央部で75~85度に巻き取ることを特徴とする後糸体の形成方法に関するものである。

以下、本発明方法を図面を用いて辞細に説明する。 第1図は本発明方法により巻き取るときの被援り 角の経時的変化状態を示す基準的な曲級図、第2 図はスクエヤエンドチーズにおける被振り角の説 明図である。

本発明方法の悪取り対象であるポリアミド系仮数 糸とは一般にいわゆるナイロンの仮数糸を指すが、 特にナイロン 6 及びナイロン 66 を使用する場合に

ち、総振り角を巻取り開始点 A から増加させて敬 大総振り角点 B に選せしめ、その後漸減させるか、 または最大総振り角を点 C まで持続させた後漸減 させてほぼ巻取り終了に至るときに最小被振り角 点 D または D'にそれぞれ選せしめる。 このような 線 A B D または A B C D'は、カイ二乗分布曲線す なわち、

$$P = \int_{x^2}^{\infty} \frac{1}{r(\phi/2)} e^{x/2} (\frac{x}{2})^{\phi/2-1} \frac{dx}{2}$$

を表わす曲線の例えばゆ=10~20の場合に類似していることにより、本発明においては削配の如く機振り角を変化させることをカイ二架分布曲線状に変化させると言う。点DまたはD'に遅せしめた後ははほそのままの線振り角で完了点BまたはB'にB'まで続けて巻取りを完了しても良いが、第1図の如く機振り角を増加させて完了点BまたはB'に至ることが好ましい。以上の減振り角の変化はすべて5~10度の範囲で行なうことが本発明の効果を表わすために必要である。なお、参取り速度

が一定の場合は、 絞振り角とトラバース速度とは 被振り角が上配程度に小さい範囲においては充分 な相関関係にあるから上配縦振り角変化の基準的 なパターンは、トラバース速度変化の基準的なパ ターンとすることもできる。

本発明方法の数多くの突縮の結果、効果の大きい般も好ましい機振り角変化の態様は次のようでかった。第1 図において、整取り開始点 A から完了点をまたは B'までの全所要時間を H 時間とする。先ず、巻取り開始点 A での被振り角を約10 度で巻取りを開始し、巻き取りながら総振り角をが加させて O・08 H 時間後に最大被振り角 10 度でありいる2 H 時間以上後に最大被振り角(10 度) 添準で 10 多~50 多だけ 後振り角を 新級せしめた 凝小 は振り角 5 ~9 度で点 D に選せしめ、 次の 後に上記 最小 秘振り角の 20 多の範囲内で増加させた 数振り角で 対応 として といて、 最大 後 5 高、また他の が して上配において、 最大 を

・り角10度で点Bに避した後、この最大機振り角10度を0.08日~0.33日時間持続させて点Cに避せしめ、その後後振り角を新放させて約0.812日~0.49日時間以上後に最大機振り角(10度) 茲準で10多~40多だけ機振り角を漸放せしめた 最小機振り角6~9度で点 D'に選せしめ、以後は上配と同様に機振り角を増加せしめながら完了点 E'に至らしめる場合も上配態様と同様な効果が得られる。この態様において機振り角の減少分を最大機振り角の40多以内にとどめたのは機振り角の40多以内にとどめたのは機振り角の

万版 本第明においては、ポリアミド系仮数糸を上配の 如く被振り角を変化させて巻き取るときに、トラ バース状態を周期的に変化させて巻便度を耳部で 85~90度、中央部で75~85度とならしめるの である。本発明万法において硬度とはJIS Kー 6301 に従つて削定されるものを言う。また、トラバース状態とは後配するようにトラバース幅及 びトラバース速度で定められるトラバースの状態 を言う。一般にスクエヤエンドチーズやコニカル

チーズなどの巻糸体においては耳部は中央部より も糸の重なりが多く、いわゆる耳高となつて解舒 性不良の原因となるので、従来もトラパース幅を 周期的に変化させて行をり耳削し幅や耳崩し周期 の調整により耳窩による瞭客を少なくする工夫は なされている。しかしながら、巻糸体の良好な解 舒性は単に耳窩をなくすだけでは得られるもので はなく、糸の種類、物理的形状、物性などや、更 に巻糸体の構造すなわち糸の絨掘り角など様々な 要因と関連して解舒性を良好とさせるための敬も 適切な硬度を耳部と中央部とに与えることにより 得られる。本発明において上記の如く巻硬度を耳 部で 85~90 度、中央部で 75 ~ 85 度に巻き取る . ことは数多くの実験で得られたものであり、ポリ アミド系仮数糸が巻取り開始点 A から完了点 B ま たは E'まで前配の如きパターンで設振り角を変化 させて巻き取られている構造と相俟つて巻糸体の 巻硬度のパラッキを少なくし、解舒性を値めて世 れたものとしているのである。 たお、ポリアミド 系仮絡糸の巻き取り中において、トラバース速度

を周期的に変化させて行なりリボンブレークの転及び周期を調整してリボン(鬼稜)を防止するのが好ましい。以上の如きトラバース状態の周期的変化の条件は、突睽に耳部及び中央部の硬度を測定しながら巻取り張力とも関連せしめて調整テストを行なつて条件設定すれば良いが、例えば細デニールのボリアミド系仮数糸をデニール当りの巻取り張力().1~().3~() で巻き取る場合の具体例を次に示す。

(1) 年朋し幅	4 ~ 6 mm.
(三) 耳崩し周期	2~5秒

(前) リポンプレーク幅 0.5~2%

(IV) リポンプレーク周期 5~10 秒

以下、突縮例により本説明を更に詳しく説明する。 突縮例,比較例

被度 15 デニールのナイロン 66 の仮然糸を巻収 り糸速 1200 m/分,巻取り汲力 4 8/糸で 24 時間かけてスクエヤエンドチーズに巻き収つた。その間トラパース状態を耳崩し幅は 5 mm で、耳崩し周期は 3 秒でリボンブレーク幅は 1 多で、 リボンブレ

## 特開昭59-149272(4)

ーク周期は5秒でそれぞれ周期的に変化させると 共に、数据り角を次のように変化させた。

すなわち、湖1図において磐取り開始点 A での綾 振り角を7 度とし、その後新増させて2 時間後に 最大綾振り角10 度で点 B に選せしめた後、その状 銀を2 時间維持(累損 4 時間)して点 C に選せし め、次いで新滅させて18 時間後(累換 22 時間) に最小綾振り角 6 度で点 D'に選せしめた後、綾振 り角を増加させながら2 時間後(累機 24 時間)に 綾振り角約 6.5度で点 B'に選せしめて巻取りを完 了した。巻取り中の機械的騒音は比較的小さかつ た。

上記のようにして得られた 15 デニールのナイロン 66 仮総糸の巻糸体の耳部の硬度は 88 度、中央部の硬度は 80 度であつた。硬度は JIS K - 6301 に従いスプリンク式硬さ試験機 A 型により 御定した (以下同じ)。また、鍛浩ち,耳高・耳崩れ,端 面の彫らみの各状態を観察し、また巻層の厚さ万向における硬度のパラッキを調査した。

次いで上記巻糸体から解舒速度 350 m/分で解舒し

ながら縄立を行なつて解舒張力のパラッキを制定し、また得られた織物を染色して染班を観察した。 比較例として、従来の万法によつて得られた同じ ナイロン仮数糸の巻糸体についても上配実施例と 同様の試験を行なつた。

これらの結果を第1級に示す。

第 1 表

	実 施 例	比 敏 例
線落ち	なし	<b>最内層に若干あり</b>
耳高・耳崩れ	なし	を し .
端面膨らみ	なし・	若干あり
硬度のバラツキ	± 2度以下	± 5 度以下
解舒張力のバラッギ	± 0.05 # 以内	±0.29以内
染 班	なし	若干あり

※連続制定15分間における変動範囲

第1表から本発明万法により得られたナイロン 66 仮説糸の巻糸体は、従来万法により得られた巻糸 体に比べて毅然ち、隣面膨らみなどが無くて巻き

安が使れているはかりでなく、硬度のバラッキも 少ないから嗣立に使用されても解舒張力のバラッ キが非常に小さくて国滑に解舒され、従つて築班 もなくて極めて触れた巻糸体であることが判る。

以上、本発明方法によれば殺据り角をカイ二乗分布山線状に変化させると共に耳部及び中央部の硬度を所定硬度範囲になるように巻き取ることにより、従来方法よりも小さい殺据り角を用いることができ、解舒性の極めて良好な誉系体が得られると共に、機械的脳音が小さく、保全費も低くずることができて今後のポリアミド系仮数系の細デニール化を伴う加工の高速化に価値あるものである。

## 4. 図面の簡単な説明

第1 図は本発明方法により恋き収るときの総振り角の経時的変化状況を示す基準的な曲線図、第2 図はスクエヤエンドチーズにおける総振り角 a の説明図である。

A・・卷取り開始点

B・・最大級級り角点

点・・コ

D, D'··最小艘摄り角点

E, E'··完了点

X·・巻取り軸に垂直な巻糸体断面周

Y・・巻取り糸



